PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

08-108251

(43)Date of publication of application: 30.04.1996

(51)Int.Cl.

B22D 11/00 B22D 11/04

C30B 21/02

(21)Application number : 07-134800

(22)Date of filing:

(71)Applicant: NIKKO KINZOKU KK

(72)Inventor: KATO MASANORI

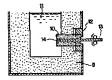
OGATA TAKASHI OKAMOTO HARUMICHI

(54) PRODUCTION OF COPPER PIPE MATERIAL FOR SUPER-CONDUCTIVITY (57) Abstract:

PURPOSE: To produce a copper pipe material for super-conductivity having high RRR value (residual resistivity ratio) by continuously casting molten metal composed of high purity copper having the specific ppm or lower of silver and sulfur to make the pipe material.

08 05 1995

CONSTITUTION: A graphite mold 10 is arranged so that the one end projects into molten metal 11, at the side wall of bottom part of a melting furnace 9 and a cooling structural body 12 is arranged at the other end of the graphite mold 10. The pure copper rod 13 having smaller diameter than a hole is inserted into the hole arranged in the graphite mold 10. The high purity copper is melted in the melting furnace to make the molten copper 11. The solidified pipe is continuously drawn out to produce the pipe. Then, the molten copper 11 is composed of the high purity copper having ≤1ppm silver and ≤0.5ppm sulfur. This pipe



is produced by casting pulse drawing method. By this method, the stable quality product can be obtd.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

08.05.1995

Date of sending the examiner's decision of rejection]

(19)日本国特許庁 (JP) (12) 公 開 特 許 公 報 (A) (11)特許出願公開番号

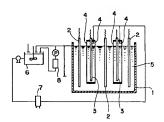
特開平8-108251 (43)公開日 平成8年(1996)4月30日

(51) Int.Cl. ⁶		識別記号	} f	庁内整理番号		FI							技術表	技術表示箇所		
B 2 2 D	11/00		F													
			H													
	11/04	114														
	11/20		A													
C 2 2 C	1/02	503	В													
					審查請求	有	発導	の数1	FD	(全	5	頁)	最終頁	こ続く		
(21) 出願番号 (62) 分割の表示 (22) 出願日		特願平7-1348	00			(71)出願人		592258063								
		特顧昭62-211287の分割 昭和62年(1987) 8 月27日						日鉱金属株式会社 東京都港区虎ノ門2丁目10番1号								
						(72) ₹	初者	加藤	正憲							
								東京都	8港区赤	坂1]	- 目	12番	32号 日2	本鉱業		
					1			株式会	社内							
						(72) \$	铆者	緒方	俊							
								埼玉川	以	新曾南	13	丁目	17番35号	日本		
								鉱業	朱式会社	内						
						(72) \$	袇者	岡本	晴道							
								埼玉以	以 以 に に に に に に に に に に に に に	新曾門	₹3	丁目	17番35号	日本		
									朱式会社							
						(74) f	人野人	弁理:	上 村井	卓拉	ł					

(54) 【発明の名称】 超電導用の銅管材の製造方法

(57)【要約】

【目的】 RRRが高い超電導用銅管材を製造する。 【構成】 鋳型10の一端は溶解金属浴11内に突出 し、他端は冷却構造体12に接した構造を有する連続鋳 造装置を用いて、銀が1ppm以下及びイオウが0.5 ppm以下である高純度銅よりなる溶湯を連続鋳造して 管材とする。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 鋳型の一端は溶解金属浴内に突出し、他 端は冷却構造体に接した構造を有する連続鋳造装置を用 いて、銀が1ppm以下及びイオウが0.5ppm以下 である高純度組よりなる溶湯を連続鋳造して管材とする ことを特徴とする超電導用の銅管材の製造方法。

1

【請求項2】 管材が鋳造後、引き抜き加工及び/又は 焼鈍されていることを特徴とする請求項1記載の超電導 用の銅管材の製造方法.

【請求項3】 鋳造がパルス引き抜きにより行われると 10 とを特徴とする請求項1又は2記載の超電導用の銅管材 の製造方法。

【請求項4】 管材が一方向凝固又は単結晶化されてい ることを特徴とする請求項1から3までの何れか1項記 載の超電導用の銅管材の製造方法。

【 請求項 5 】 鋳造速度が 5 ~ 1 5 0 mm / 分であると とを特徴とする請求項1から4までの何れか1項記載の 超電導用の銅管材の製造方法。

【請求項6】 前記浴湯は、予め電気分解により得られ た電気組又は相当品を鉱酸電解液中で電解して得た電気 20 り行う上配配載の超電導用の銅管材の製造方法、陽極と 銅から成ることを特徴とする請求項1から5までの何れ か1 項記載の超電導用の銅管材の製造方法。

【請求項7】 電解液中の脱銀を陽極側から排出された 電解液と金属組を接触させ 及び/又は塩素イオンを用 いることにより行うことを特徴とする請求項6記載の超 電導用の銅管材の製造方法。

【請求項8】 陽極と陰極を隔膜で区分し、陽極側から の排出液を脱銀した後、陰極室に循環給液することを特 徴とする請求項6記載の超電導用の銅管材の製造方法。

【請求項9】 脱銀後電解液を孔径0.1 µ~2 µの部 30 【作用】この発明は、銀が1 ppm以下及びイオウが 材で濾過することを特徴とする請求項8記載の超電適用 の銅管材の製造方法。

「請求項10】 電解液の鉱酸として硝酸を用いること を特徴とする請求項6から9までの何れか1項記載の超 電導用の銅管材の製造方法。

【請求項11】 電解液として硫酸を用い、短周期PR 電解を行うことを特徴とする請求項6から10までの何 れか1項記載の超電導用の銅管材の製造方法。

(発明の詳細な説明)

【産業上の利用分野】との発明は超電導用の銅管材の製 造方法に関するものである。

[0002]

【従来の技術】超電導線であるタンタルニオブ等を包含 する銅管材としては、RRR値(残留抵抗比)が4N (99.99%) 銅で200程度であり、また、特殊な 処理によりRRR値が500程度ものも商品化されてい る。

[0003]

討の結果、上記RRR値のより高い銅管材の製造方法に ついて、以下の発明をなした。

[0004]

【課題を解決するための手段】即ち本発明は、鋳型の一 端は溶融金属浴内に突出し、他端は冷却構造体に接した 構造を有する連続鋳造装置を用いて、 銀が1 ppm以下 及びイオウが0、5ppm以下である高純度銅よりなる 溶湯を連続鋳造して管材とする超電導用の銅管材を製造 する方法、管材が鋳造後伸線及び/又は焼鈍されている ト記記載の超電道用の銀管材の製造方法。 集造がパルス 引き抜きにより行われる上記記載の超電導用の銅管材の 製造方法、管材が一方向凝固又は単結晶化されているト 記記載の超電導用の銅管材の製造方法、鋳造速度が5~ 150mm/分である上記記載の超電道用の銅管材の製 造方法、溶湯に用いる高純度銅は、予め電気分解により 得られた電気銅又は相当品を鉱酸電解液中で電解して得 た電気鋼である上記記載の超電導用の鋼管材の製造方 法、電解液中の脱銀を陽極側から排出された電解液と金 属銅を接触させ及び/又は塩素イオンを用いることによ 陰極を隔膜で区分し、陽極側からの排出液を脱銀した 後、陰極室に循環給液する上記記載の超電導用の銅管材 の製造方法、脱銀後電解液を孔径0.1 μ~2 μの部材 で濾過する上記記載の超電導用の銅管材の製造方法、電 解液の鉱酸として硝酸を用いる上記記載の超電道用の銀 管材の製造方法、電解液として硫酸を用い、短周期PR 電解を行う上記記載の超電導用の銅管材の製造方法に関 する。

[0005] O. 5ppm以下の高純度銅よりなり望ましくは銀が 1ppm以下、イオウは0.01ppm以下であ り、さらに望ましくは一方向凝固又は単結晶化されてい る超電導用高純度鋼管を製造するために、鋳型の一端は 溶湯金属浴内に突出し、他端は冷却構造体に接した構造 を有する連続鋳造装置を用いて、銀がlppm以下及び イオウが0、5 p p m以下である高純度細よりなる淤湯 を連続鋳造して鋳造体を得、これを必要に応じて伸線加 T及び/又は焼錬する方法である。

40 【0006】との方法では、鋳型の一端が溶融高純度組 浴内に突出させた鋳型を用いることりより、別の加熱手 段を用いる必要がなくなり、過剰加熱をすることなく、 溶湯の入口側近くで凝固面を保持できる。又一方向凝固 又は単結晶化を容易に可能とし、鋳造速度を遅くすると 単結晶も製造することができる。

【0007】鋳型の他端は冷却構造体に接しているた め、鋳型出口部で溶融金属は全く存在しない。とれによ りプレークアウトのない連続鋳造を可能とする。

【0008】さらに、ブレークアウトがなく、結晶粒の [発明が解決しようとする課題] 本発明者等は、鋭意検 50 大きな鋳造体を得るために、上記鋳造をバルス引き抜き

3 で行なうと、安定な操業及び安定な品質の製品を得ると とができる.

【0009】バルス引き抜きとは、一定時間引き抜きを 停止し、その後引き抜きを行なう方法を繰り返すもので ある。例えば、2~10秒間で引き抜きを停止し、0. 1~1秒間で引き抜くという断続的引き抜き方法であ る。又、バルス引き抜きを用いれば鋳型が後出の図5の ような形の溶融金属炉内に一部突出している場合でも一 方向凝固又は単結晶化されたものが得られる。

【0010】好適な鋳造速度は5~150mm/分で、 特に好ましくは10~70mm/分である。粒界の極め て少ない銅材が得られるからである。鋳造速度とは、引 き抜き時間で引き抜き長さを割った値であるが、バルス 引き抜きを採用する場合には停止時間と引き抜き時間の 合計時間で引き抜き長さを割った値である。

【0011】上記の連続鋳造において、不活性ガス又は 中性ガスを溶融金属の凝固界面近傍に吹き込むことによ り凝固界面近傍の温度勾配を強くでき、一方向凝固が好 ましく行われる。

め電気分解により得られた電気御又は相当品を後述の如 き電気分解液中で電解して得られた高純度電気銅より成

【0013】以上の連続鋳造をより好ましく行なうため には、鋳型の材料として熱良導体の耐火物を用いるのが 好ましい。例えば窒化珪素、炭化珪素、黒鉛等である。 黒鉛を用いた場合には、製品の酸素濃度が3ppm前後 に低下する。

【0014】 この発明に用いる鋳造装置は、溶解炉又は 持炉に対して垂直方向に鋳型を設けたもののいずれでも Lla.

【0015】との発明における製品の大きさとしては、 あまり大径のものは適さない。これは鋳型の温度が溶融 金属或いは半固体金属に伝わる範囲の製品大きさである ことが、一方向凝固或いは単結晶化を可能にするからで ある。

【0016】上記連続鋳造の溶湯に用いる高純度編は、 予め電気分解により得られた電気銅又は相当品を鉱酸電 酸としては硝酸もしくは硫酸を用いる。硝酸の電解浴の 場合は、製品中にイオウが混入しにくいが、硫酸電解浴 の場合はイオウが混入しやすいので、例えば短周期PR 電解で行うことが好ましい。電着時の電流密度は、0. 2~10A/dm²、保持時間10μsec~2000 msec. 電着銅の溶解時の電流密度は0.05~5A /dm²、保持時間10μsec~1000msecと するのが好ましい。より好ましくは、電着時の電流密度 は1~6A/dm²、保持時間は0.1~60mse 電差銅の溶解時の電流密度は0.2~3A/dm

保持時間は0、1~60msecである。

【0017】硝酸電解浴で処理する方法の場合、硝酸の 濃度はpH:3以下に保持されるよう調整される。好ま しくはpH: 1.5~2.0に調整される。

【0018】又、電解時は、陽極と陰極を隔膜で区分す ることが好ましい。隔膜の主目的は、陽極の溶解によっ て生じる不純物と陰極との隔離である。上記不純物は沈 降する固形物、懸濁する固形物及び溶存物とに大別され る。隔膜材としては、イオン交換膜、布地、セラミック 10 等があるが、耐酸性の布地例えばテビロン、テトロン等 の化総布が好ましい。

【0019】陽極側からの排出液は金属銅と接触させる こと及び/又は塩酸等の塩素イオンを存在させることに よって液中の銀の除去を行なう。又、必要に応じて排出 液を活性炭槽に通過させるとよい。又、脱銀後、液を孔 径0.1~2μの濾材で濾過することによって不純物が より好ましく除去できる。

【0020】 このような再電解処理を行うことによって 得られた、銀が1ppm以下及びイオウが0.5ppm 【0012】本発明の連続鋳造で用いられる溶湯は、予 20 以下、又酸素含量も6ppm前後の高純度銅を前記鋳造 法によって装造したものを必要に応じて更に伸線加工及 び/又は焼鈍すれば、超電導用の銅管材としての優れた 特性が得られる。

[0021] 【発明の効果】以上説明したように、この発明における 超電導用の銅管材は銀が1ppm以下及びイオウが0. 5 p p m以下の高純度銅から成り、これは例えば図1に 示す如き装置により、電気銅を電解処理することによっ て精製され、上述の如き連続鋳造装置を用いて鋳造する 保持炉の側壁に鋳型を設けたもの、或いは溶解炉又は保 30 ことにより得られる。通常の多結晶であると、RRR値 は4000であり、一方向凝固であると6000、単結 品であると9000前後と極めて高い値を示す。この発 明を図面を参照して以下実施例により詳細に説明する。 [0022]

【実施例】図1において、1は電解槽、2は電気網より なる陽極、3は陰極で、硝酸を主とする電解液5中に浸 清されている。陰極3は陽膜4で囲まれている。6は撹 拌槽で、電解槽1よりくみ出された電解液は撹拌槽6に 入り、必要により或程度の新液が補給されて、濾過槽7 解液中で電解して得られた電気銅を用いる。電解液の鉱 40 に入る。濾過槽7では塩酸等の塩素イオン存在下で電解 液と金属銅とを接触させて液中の銀の除去を行う。8は 活性炭槽である。

> 【0023】具体的な一例を示すと、電気銅(成分品 位、Ag: 13. 9ppm、S: 11. 0ppm、A s: 0. 5ppm, Sb: 0. 3ppm, Pb: 0. 7 ppm、O:10ppm)を陽極2とし、Tiを陰極3 として、同陰極3の周囲にテトロン(TR84501、 商品名、北村製布製)を配した電解液を陽極室と陰極室 とに区分し、陰極3を隔離する隔膜4とした。電解液5 50 の流れは、陽極室より排出された不純電解液が、脱銀処

理され引き続き陰極室に給液されるようにした。脱銀処 理は電解液中に塩素濃度を塩酸添加で1000±10m g/リットルとし、濾過槽7中で金属銅に電解液を4. ①時間接触させて行った。脱銀処理後液を孔径0、2 μ のミリボアフィルタで濾過し、陰極室に給液する方法を とった。陰極表面積当たりの給液量は1.65cm/時 間とした。電解浴は銅50g/リットル硝酸浴とし、p Hは1.7に維持した。電解浴温は22~27℃とし た。電流密度は1.0A/dm'とし、陽極2、陰極3 引き上げて、Ti板から電着銅を剥がし、洗浄乾燥を行 い、目的の高純度銅を得た。この高純度銅はイオウ: 0.05ppm以下、銀:0.3ppm、Fe:0.0

5

【0024】この高純度銅を図2に示す鋳造装置によ り、一方向凝固を行った。図2中9は溶解炉で、底部側 壁にグラファイト鋳型10を一端が溶融金属浴11内に 突出するように設け、又グラファイト鋳型10の他端に は冷却構造体12を設けてある。

5 p p m 以下、〇:6 p p m 等極めて高純度のものであ

otc.

【0025】まず、グラファイト鋳型10に設けた直径 11mmの孔内に外径10,6mmの純銅棒13を端部 が溶融金属供給側より1cm引込むように挿入してお く。溶解炉9内には前述の高純度銅を溶融して溶融金属 浴11として入れ、1250°Cに昇温して保持する。冷 却構造体12に8リットル/分の水を通じ高純度銅の凝 固位置を鋳型内の溶融金属供給側に設定した。そして、 凝固した管を連続的に0.5秒で1.5mm引き抜き、 その後4秒停止とするバルス引き抜きを行った。

【0026】 この結果得られた高純度銅の管(イオウ: 30 2 陽極 0.05ppm以下、銀:0.3ppm以下、O:3p pm)は、結晶粒界のほとんどない単結晶に近いもので あった。これにTa、Nb線を詰め、引き抜き加工し超 電導体を得た。銅管のRRR値は9000と高いもので あった.

[0027]図3は連続鋳造装置の他の例で、垂直方向 に引き出す形式のものであるが、グラファイト鋳型10 の途中に不活性ガス導入管15を開口させ、連続鋳造過 程において、不活性ガスを導入し、該不活性ガスにて鋳*

* 造管の表面を覆いながら溶融金属浴中へ噴出させた。そ して、溶融金属浴を撹拌し、温度及び不純物成分のバラ ツキをなくす働きをさせた。なお、不活性ガスが溶融金 属浴側のみに放出されるような鋳造管の出口側にガスシ ール16を施した。凝固した管を20mm/分でピンチ ロールにより連続的に引き抜いた。不活性ガスの供給は 図4 に示すようにグラファイト鋳型10内の溶湯の凝固 界面に行ってもよい。

【0028】 この結果得られた高純度銅管は一方向凝固 間距離は40mmとした。連続10日間通電後陰極3を 10 のものであり、結晶粒径が2~5mmと極めて大きく表 面が滑らかなものであった。このようにして得られた組 管に、Ta,Nb線を詰め、引き抜き加工し、超電導体 を製造した。銅管のRRR値は6000と高いものであ

> 【0029】図5は連続鋳造装置の他の例を示すもの で、鋳型10が溶融金属浴11内に一部突出している形 式のものであり、この場合には前述のバルス引き抜きが 特に有効である。なお、図5中17は外気温の影響を少 なくするために設けた保温用発熱体である。

20 【図面の簡単な説明】

【図1】この発明の出発原料である高純度電解網を得る 装置の一例を示す説明図である。

【図2】との発明に用いる連続鋳造装置の一例を示す説 明図である。

【図3】連続鋳造装置の例を示す説明図である。

【図4】連続鋳造装置の例を示す説明図である。

【図5】連続鋳造装置の例を示す説明図である。

【符号の説明】 1 電解槽

3 降極

4 陽膜

5 雷解液 6 撹拌槽

7 濾過槽

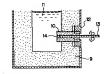
10 グラファイト鋳型

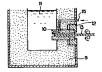
11 溶融金属浴

15 不活性ガス導入管

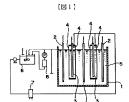
16 ガスシール

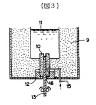
[図2] [図4] 【図5】











フロントページの続き

 (S1)Int.Cl.*
 鐵房記号
 序內該理番号
 FI
 技術表示値所

 C 2 2 C
 9/00
 Z A A

 C 2 5 C
 1/12
 9269-4K

 C 3 0 B
 2 1/02

7